(19) 日本国特許庁 (JP)

(12) 公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号

特開平11-291292

(43)公開日 平成11年(1999)10月26日

(51) Int.Cl.6

識別記号

FΙ

B 2 9 C 45/26

B 2 9 C 45/26 33/38

33/38

審査請求 未請求 請求項の数5 OL (全 6 頁)

(21)出願番号	特顏平10-93197	(71) 出願人	000002185
	•		ソニー株式会社
(22) 出顧日	平成10年(1998) 4月6日		東京都品川区北品川6丁目7番35号
		(72)発明者	瀬川 隆
			東京都品川区北品川6丁目7番35号ソニー
			株式会社内
		(72) 発明者	
			東京都品川区北品川6丁目7番35号ソニー
			株式会社内
		(72) 登明者	秦原 智二
		(12)	東京都品川区北品川6丁目7番35号ソニー
			株式会社内
		(74)代理人	
		(13)(42)	最終頁に続く
		1	

(54) 【発明の名称】 成形金型

(57)【要約】

【課題】本発明は、品質の信頼性を向上し得る薄肉円盤 を成形する成形金型を実現し難かつた。

【解決手段】所望する形状に応じた空間が内部に設けられた成形金型に、当該空間の周囲壁面のうち、所定の凹凸パターンが形成された原盤の取付け面上に積層された断熱材からなる断熱層と、当該断熱層上に積層された耐摩耗材からなる耐摩耗層とを設けるようにしたことにより、空間内に射出される溶融した樹脂のデイスク原盤に対する温度変化を緩衝すると共に、断熱層が当該デイスク原盤の熱膨張又は収縮による変形及び摩耗を防止し得、かくして成形品として品質の信頼性を向上し得る成形金型を実現できる。

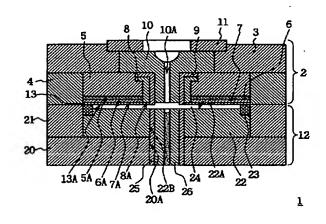


図1 本実施の形態による金型の構成

【特許請求の範囲】

【請求項1】所望する形状に応じた空間が内部に設けら れた成形金型において、

上記空間の周囲壁面のうち、所定の凹凸パターンが形成 された原盤の取付け面上に積層された断熱材からなる断

上記断熱層上に積層された耐摩耗材からなる耐摩耗層と を具えることを特徴とする成形金型。

【請求項2】上記断熱層は、セラミツク材料からなると とを特徴とする請求項1に記載の成形金型。

【請求項3】上記断熱層は、

上記セラミツク材料を溶射法により上記空間の上記周囲 壁面の上記取付け面上に積層することにより形成された ことを特徴とする請求項2に記載の成形金型。

【請求項4】上記耐摩耗層は、金属材料からなることを 特徴とする請求項1 に記載の成形金型。

【請求項5】上記耐摩耗層は、

上記金属材料を溶射法により上記断熱層上に積層すると とにより形成されたことを特徴とする請求項4に記載の 成形金型。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【目次】以下の順序で本発明を説明する。

【0002】発明の属する技術分野

従来の技術

発明が解決しようとする課題

課題を解決するための手段(図1)

発明の実施の形態(図1~図2)

発明の効果

[0003]

【発明の属する技術分野】本発明は成形金型に関し、例 えばデイスクを射出成形する際の金型となる薄肉円盤成 形金型に適用して好適なものである。

[0004]

【従来の技術】従来、コンパクトデイスク等のデイスク を成形するデイスク成形方法の1つとして、所望するデ イスク形状に対応した空間(以下、これをキヤビティと 呼ぶ)が内部に設けられた金型を用い、当該金型のキヤ ビティ内にプラスチック等の樹脂を射出し、固化させる 法)がある。

【0005】通常、このような射出成形法に用いられる 金型は、キヤビティを通る一平面を切断面として横割り に2分割し得るようになされている。 かくしてこの種の 金型は、デイスク成形時には固定側の一方の金型半体

(以下、これを固定側金型と呼ぶ) に対して可動側の他 方の金型半体(以下、これを可動側金型と呼ぶ)を高い 圧力で圧接させ、デイスク成形終了後には可動側金型を 固定側金型から離反させることにより成形品を金型内部 から取り出すようにして使用するようになされている。

【0006】実際上この種の金型においてキヤビティ内 に溶融した樹脂が射出及び充填されると、樹脂に対して 所定の圧力がかけられると共に、当該樹脂は当該キヤビ ティ内に配設されたスタンパ (ディスク原盤) の凹凸形 状を転写する。

【0007】との後、スタンパの凹凸形状を転写した樹 脂が冷却され固化することによりデイスクが成形され る。このためデイスク成形においては、スタンパの凹凸 形状をデイスクに転写する際の転写精度が重要な要素と 10 なる。

[0008]

【発明が解決しようとする課題】ところがこの種の金型 においては、通常、樹脂をキヤビティ内に射出して加圧 するときに、当該キヤビティ内のスタンパの温度が低い と当該樹脂の降伏応力が高くなるため、当該樹脂にスタ ンパの凹凸形状を精度良く転写し難い問題があつた。

【0009】また樹脂に凹凸形状を転写する際に金型の 温度を高く設定するようにしたとしても、当該転写の 後、成形デイスクを当該金型から離脱させるときにスタ ンパの温度が高いと樹脂が完全に固化していないため、 20 当該成形デイスクが変形してしまう問題があると共に、 当該樹脂を冷却する時間がかかるため生産効率が低下す る問題があつた。

【0010】かかる問題を解決するための手法として、 従来では例えば特開平9-104049号公報、特開平9-300355 号公報及び特許広報第2610558 号等に開示されているよ うに、金型に温度調節機を設けて、当該金型の所定の各 部位の温度を調節する第1の方法や、金型のキヤビテイ の厚みを薄くすることにより樹脂の冷却時間を短縮する 30 第2の方法、スタンパの製作時にレジストの厚みを増や し、カツテイング装置の光学を調整して凹凸形状の段差 が大きいスタンパを形成してこれを用いる第3の方法が 考えられている。

【0011】またこれに加えて、例えば特開平8-90624 号公報及びUS特許No. 5,176,839に開示されているよ うに、スタンパに直接電流を流したり又はスタンパの背 面に電熱層を設けることによりスタンパを発熱させる第 4の方法、スタンパの凹凸形状が形成された一面にガラ ス等からなる断熱層を形成すると共に金型の温度設定を ことによりデイスクを成形する方法(いわゆる射出成形 40 低くする第5の方法、特開平9-193207号公報及び特開平 10-626号公報に開示されているように、スタンパを配設 する金型の所定部位に低熱伝導率のセラミツク材料から なる熱バツフア層(断熱層)を溶射法により形成する第 6の方法等も考えられている。

> 【0012】しかしながら第1の方法では、スタンパの 各所において均一な温度管理ができることにより成形品 の品質及び生産性が向上するものの、複数の温度調節機 を用いるため成形装置の構造が煩雑になりかつ設備投資 が増える問題があり、第2の方法では、成形されるデイ 50 スクの厚みが薄いため冷却時間が短縮できる反面、当該

デイスクの反りが大きくなると共に、光学的歪みである 複屈折をその規格(ダブルバス90n)内に押さえるよう にさらに厚みを薄くするため、当該デイスクがその厚み の規格から外れてしまう問題があつた。また第3の方法 では、スタンバの凹凸形状の段差が大きいため通常の約 半分の転写時間で所望の信号特性を転写できるものの、 当該スタンパがこのような高生産サイクル用のスタンパ であるため、通常の生産サイクル用の成形機では使用で きない問題があつた。

【0013】さらに第4の方法では、スタンパ自身を加 10 熱するため当該スタンパの凹凸形状の樹脂への転写性は向上するものの、成形機の構造が煩雑になり温度管理が難しいうえに当該スタンパの加熱及び冷却に時間がかかり生産効率が低下する問題があり、第5の方法では、スタンパの凹凸形状の表面に断熱層が形成されるために当該凹凸形状の樹脂への転写性が向上すると共に、金型の設定温度が低いために冷却性に優れ生産効率が向上するものの、当該スタンパの表面に当該凹凸形状の信号特性を崩さずに断熱層を被覆することは困難であり、例えば当該凹凸がエツジを有する場合にこの上に断熱層を被覆 20 すると当該エツジが丸まつてしまう問題があつた。

【0014】さらに第6の方法では、熱パツフア層の断熱効果によりスタンパの凹凸形状の樹脂への転写性が向上すると共に、金型の設定温度が低いため樹脂の冷却効率が優れているものの、当該スタンパは熱パツフア層との接触面を固着していないため、このスタンパが溶融した樹脂の熱により膨張し、当該樹脂の充填圧により熱パツフア層に押さえつけられた後、今度は樹脂の冷却と収縮により縮むととにより熱パツフア層との間に擦れが生じて摩耗する問題があつた。

【0015】従つてこの第6の方法では、金型に取り付けられるスタンバにより摩耗した熱バツフア層の表面が凸凹になるためスタンバの寿命が短くなると共に、他のスタンバに変更しても当該凸凹により影響を受け、成形品にも同様の歪み等の変形が生じ、当該凸凹のために焦点がずれピツトを読み損ねる電気特性のブロックエラーレートや、ピットが並んでいる方向にサーボをかけてレーザ光が外れないようにしているが凸凹のために細かいノイズが生じてしまうラジアルノイズや、隣の列の信号を間違えて読んでしまうトラッキングエラ等の成形品の40品質の信頼性が低い問題があつた。

【0016】本発明は以上の点を考慮してなされたもので、品質の信頼性を向上し得る薄肉円盤を成形する成形 金型を提案しようとするものである。

[0017]

【課題を解決するための手段】かかる課題を解決するため本発明においては、所望する形状に応じた空間が内部に設けられた成形金型に、当該空間の周囲壁面のうち、所定の凹凸パターンが形成された原盤の取付け面上に積層された断熱材からなる断熱層と、当該断熱層上に積層

された耐摩耗材からなる耐摩耗層とを設けるようにし た。

【0018】この結果との成形金型では、空間内に射出される溶融した樹脂のデイスク原盤に対する温度変化を 緩衝すると共に、断熱層が当該デイスク原盤の熱膨張又 は収縮による変形及び摩耗を防止し得える。

[0019]

【発明の実施の形態】以下図面について、本発明の一実 施の形態を詳述する。

1 【0020】図1は、全体としてデイスク射出成形用の金型1を示し、当該金型1において固定側金型2は、その中心部に穴が開けられた円盤状に形成される固定側取付板3を有し、当該固定側取付板3の一面には固定側型板4と当該固定側型板4に嵌め込まれた環状の固定側ミラー5とが一体に固定されている。

【0021】そしてこの固定側ミラー5のミラー面5Aには、熱伝導率の低いセラミック等からなる熱バッフア層6が設けられていると共に、当該熱バッフア層6の一面6Aには、熱伝導率が熱バッフア層6より僅かに良い摩耗性に優れた金属等からなる耐摩耗層7が設けられている。

【0022】さらに固定側ミラー5には、固定側取付板3側から第1及び第2の入子8、9が順次嵌め込まれており、当該第2の入子9には固定側取付板3側からスプルーブツシュ10が嵌め込まれていると共に、固定側取付板3にはこのスプルーブツシュ10を覆うように穴あき円盤状のロケットリング11が固定されている。

【0023】との場合固定側ミラー5、熱バツフア層6 及び耐摩耗層7を合わせた部分の厚みは固定側型板4の 厚みよりも僅かに薄く選定されていると共に、第1の入 子8の長さはその先端面8Aが耐摩耗層7の一面7Aと 同一平面上に位置するように選定されている。

【0024】これにより固定側金型2においては、可動側金型12との対向面に、固定側型板4の内周面の立上がり部分と、耐摩耗層7の一面7A及び第2の入子9の外周面の立上がり部分とでなるドーナッ形状の凹部が形成され、この凹部内に成形品に転写する凹凸形状が形成されたスタンバ13を嵌め込むようにして取り付けることができるようになされている。

0 【0025】とのときスタンパ13は、耐摩耗層7の一面7Aと第1の入子8の先端面8Aとに、当該スタンパ13の凹凸形状が形成されていない裏面側が接するようになされている。

【0026】一方可動側金型12においては、穴あき円盤状に形成された可動側取付板20を有し、当該可動側取付板20の一面に可動側型板21と、当該可動側型板21に嵌め込まれた環状の可動側ミラー22とが一体に固定され、当該可動側ミラー22のミラー面22Aの周端部にキャビーリング23が取り付けられている。

【0027】との場合可動側ミラー22のミラー面22

Aと可動側型板21の固定側金型2との接触面とが同一 平面上に位置するように選定されており、かくして固定 側金型2に可動側金型12が圧接された際、固定側金型 2に取り付けられたスタンパ13をキャピーリング23 と固定側金型2の耐摩耗層7とでスタンパ13の外周部 を挟み込むようにして固定保持し得る一方、この状態に おいてスタンパ13の凹凸形状が形成された一面13A とキヤビーリング23の内周面及び可動側ミラー22の ミラー面22Aとでキヤビティ24を形成し得るように なされている。

【0028】また可動側金型12では、可動側取付板2 0の開口20A及び可動側ミラー22の貫通孔22Bを 一体に貫通するようにスリーブ25が配設されていると 共に、当該スリーブ25にはパンチ26が固定側金型2 と近接する方向又は離反する方向に移動自在に嵌め込ま

【0029】この場合固定側金型2のスプルーブッシュ 10の長さは、その先端面が第2の入子9の先端面より 僅かに窪む位置に位置するように選定されていることに よりこの金型1では、キヤビティ24内に射出した樹脂 20 が固化した状態においてパンチ26を固定側金型2方向 に移動させることによつて成形品のデイスク中央部にセ ンタホールを形成し得るようになされている。

【0030】ととで実際上熱バツフア層6は、例えば熱 伝導率が1 (Kcal/m-hr-°C)程度のオズリ(OZR Y)等のセラミツク系材料を溶射法等により固定側ミラ -5のミラー面5A上に形成することにより、キャビデ イ24内に射出される溶融した樹脂材料のスタンパ13 に対する温度変化に緩衝するようになされている。

【0031】また耐摩耗層7は、例えば熱伝導率が2.23 30 【Kcal/m-hr-℃】程度の酸化クロム等を溶射法等によ り熱パツフア層6上に形成することにより、当該熱パツ フア層6がスタンパ13の熱膨張及び収縮による擦れの ため、摩耗するのを未然に防ぐようになされている。

【0032】かくしてこの金型1においては、固定側金 型2に可動側金型12を圧接した状態において、スプル ープツシユ10の貫通孔10Aを介してキヤビティ24 内に溶融した樹脂を射出することにより、キヤビティ2 4と同形状の所望するデイスクを成形できるようになさ れている。

【0033】以上の構成において、この金型1では、固 定側金型2の固定側ミラー5のミラー面5 A上に熱伝導 率の低いセラミツク等からなる熱バツフア層6及び熱伝 導率が当該熱バツフア層6より僅かに良くかつ摩耗性に 優れた金属等からなる耐摩耗層7が順次積層されている ため、固定側金型2に可動側金型12を圧接した状態で スプルーブツシュ10の貫通孔10Aを介してキヤビテ イ24内に溶融した樹脂を射出し、当該キヤビテイ24 と同形状の所望するデイスクを成形する際に、キヤビテ イ24内に射出される溶融した樹脂のスタンパ13に対 50 するようにしても良く、さらにこの耐摩耗層7にチタン

する温度変化を緩衝すると共に、当該熱バツフア層6が スタンバ13の熱膨張及び収縮による擦れのため摩耗す るのを未然に防ぐことができる。

【0034】そしてとれら熱パツフア層6及び耐摩耗層 7を固定側ミラー5のミラー面5Aとスタンパ13との 間に設けた場合のキヤビティ24内に溶融した樹脂が射 出されたときのスタンパ13の温度変化は、図2におい て示す曲線 k, のようになる。

【0035】すなわちキヤビティ24内に射出された樹 脂に圧力が加えられ、凹凸が転写されるときのスタンパ 13の温度は熱バツフア層6及び耐摩耗層7を設けない 場合の曲線 k、 に比べて十分に高温に設定することがで きると共に、熱バツフア層6のみを設けた場合の曲線 k ,と比べてもほぼ同様の温度に設定することができるた め、金型1の母材温度を低く選定することができ、スタ ンパ13の凹凸形状を樹脂に転写して金型1から離脱さ せるときにはスタンパ13の温度が熱バツフア層6及び 耐摩耗層7を設けない場合の曲線 k, に比べて十分に低 い温度に選定することができると共に、熱パツフア層6 のみを設けた場合の曲線k、と比べてもほぼ同様の温度 に選定することができる。

【0036】以上の構成によれば、固定側金型2の固定 側ミラー5のミラー面5A及びスタンパ13間に、熱伝 導率の低いセラミツク等からなる熱バツフア層6と、熱 伝導率が当該熱バツフア層6より僅かに良くかつ摩耗性 に優れた金属等からなる耐摩耗層7とを設けるようにし たことにより、キヤビテイ24内に射出される溶融した 樹脂のスタンパ13に対する温度変化を緩衝すると共 に、当該熱バツフア層6がスタンバ13の熱膨張及び収 縮による擦れのため摩耗するのを未然に防ぐことがで き、かくして品質の信頼性を向上し得る薄肉円盤を成形 する成形金型を実現することができる。

【0037】なお上述の実施の形態においては、熱バツ フア層6をイツトリア安定化ジルコニアのオズリを溶射 法により固定側ミラー5のミラー面5A上に形成するよ うにした場合について述べたが、本発明はこれに限ら ず、要は耐熱及び断熱効果に優れている熱伝導率の低い セラミツク系のものを焼き入れ母材を生らすことなく形 成するものであれば、例えばセラミックをめつき法等に より固定側ミラー5のミラー面5A上に形成するように しても良い。そしてとのような熱バツフア層6を可動側 ミラー22のミラー面22A上に形成するようにして、 樹脂の冷却性をさらに均一にするようにしても良い。

【0038】また上述の実施の形態においては、耐摩耗 層7を酸化クロムを溶射法により熱バツフア層6の一面 6 A上に形成するようにした場合について述べたが、本 発明はこれに限らず、要は高密度の被膜になり、粒子の 硬度が高く、付着力が高い材料を硬くて厚い層で形成す る方法であれば、この他種々の材料を種々の方法で形成

8

ナイトライド等の金属をイオンプレーテイング法等の処理を施すことにより、耐摩耗性をさらに向上させるようにしても良い。

【0039】さらに上述の実施の形態においては、熱パッフア層6及び耐摩耗層7をそれぞれ固定側ミラー5のミラー面5Aに対して水平になるように、すなわち断面部が長方形になるように形成するようにした場合について述べたが、本発明はこれに限らず、例えば熱バッフア層6を内周から外周に向かつて序々に厚みを厚くすると共に、耐摩耗層7は、これに対応して内周から外周に向かつて序々に厚みを薄くする(つまり三角形の傾斜面を張合わせて長方形になるようにする)ようにして断熱効果を調整するようにしても良い。

【0040】さらに上述の実施の形態においては、スタンパ13を用いて溶融した樹脂に凹凸形状を転写するようにした場合について述べたが、本発明はこれに限らず、例えば耐摩耗層7の一面7A上にクロム系等の合金をめつき法等により被覆したり、イリジウム等の材料をスパツタ法等により被覆することにより多層膜にして、当該耐摩耗層7の一面7A上に直接凹凸形状を形成する20ようにして、溶融した樹脂に凹凸形状を転写するようにしても良い。

【0041】さらに上述の実施の形態においては、本発明をデイスク用の金型に適用するようにした場合について述べたが、本発明はこれに限らず、この他種々の成形金型に適用することができる。

* [0042]

【発明の効果】上述のように本発明によれば、所望する 形状に応じた空間が内部に設けられた成形金型に、当該 空間の周囲壁面のうち、所定の凹凸パターンが形成され た原盤の取付け面上に積層された断熱材からなる断熱層 と、当該断熱層上に積層された耐摩耗材からなる耐摩耗 層とを設けるようにしたことにより、空間内に射出され る溶融した樹脂のディスク原盤に対する温度変化を緩衝 すると共に、断熱層が当該ディスク原盤の熱膨張又は収 縮による変形及び摩耗を防止し得、かくして成形品とし て品質の信頼性を向上し得る成形金型を実現できる。

【図面の簡単な説明】

【図1】本実施の形態による射出成形用の金型の構成を 示す断面図である。

【図2】溶融した樹脂によるスタンパの温度変化を示す グラフである。

【符号の説明】

1……金型、2……固定側金型、3……固定側取付板、4……固定側型板、5……固定側ミラー、5 A……ミラー面、6……熱パツフア層、7……耐摩耗層、8……第1の入子、9……第2の入子、10……スプルーブツシユ、10 A……貫通孔、11……ロケツトリング、12……可動側金型、13……スタンパ、20……可動側取付板、21……可動側型板、22……可動側ミラー、22A……ミラー面、23……キヤビーリング、24……キヤビティ、25……スリーブ、26……パンチ。

【図1】

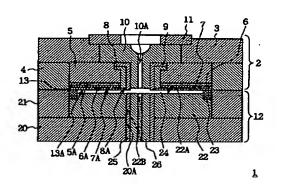


図1 本実施の形態による金型の構成

【図2】

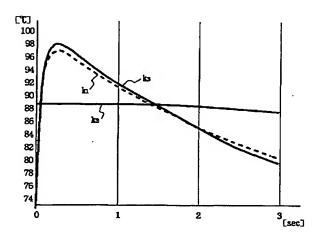


図2 スタンパの温度変化

特開平11-291292

フロントページの続き

(72)発明者 伊藤 芳規

東京都品川区北品川6丁目7番35号ソニー

株式会社内

(72)発明者 山田 恵美

東京都品川区北品川6丁目7番35号ソニー

株式会社内